REC'D 17 FEB 2005

PCT

玉 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2004年 5月17日

出 願

Application Number:

特願2004-146245LWIPO

[ST. 10/C]:

[JP2004-146245]

出 願 Applicant(s):

帝人デュポンフィルム株式会社

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2005年 1月





ページ: 1/E

【書類名】

特許願

【整理番号】

P37807

【提出日】

平成16年 5月17日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

B32B 27/36

【発明者】

【住所又は居所】

岐阜県安八郡安八町南條1357番地 帝人デュポンフィルム株

式会社内

【氏名】

小林 家康

【発明者】

【住所又は居所】

岐阜県安八郡安八町南條1357番地 帝人デュポンフィルム株

式会社内

【氏名】

室伸次

【発明者】

【住所又は居所】

岐阜県安八郡安八町南條1357番地 帝人デュポンフィルム株

式会社内

【氏名】

石田 剛

【特許出願人】

【識別番号】

301020226

【氏名又は名称】

帝人デュポンフィルム株式会社

【代理人】

【識別番号】

100099678

【弁理士】

【氏名又は名称】

三原 秀子

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

135162

【納付金額】

16,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

特許請求の範囲 1

【物件名】

明細書 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】

0203438

【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

芳香族ポリエステル (a) $5\sim95$ 重量%とポリオレフィン (b) $5\sim95$ 重量%との熱可塑性樹脂組成物 (c) からなるフィルム層Aと、その少なくとも片面に積層された芳香族ポリエステル (a) からなるフィルム層Bとからなる積層フィルムであって、

フィルムの製膜方向および幅方向のヤング率がともに5GPa以上で、かつ両者の合計が高々22GPaであり、

熱可塑性樹脂組成物(c)からなるフィルム層の厚みが、積層フィルムの厚みに対して、 $5\sim95\%$ の範囲にあり、そして

ポリオレフィン (b) の占める割合が、積層フィルムの重量を基準として、 $2\sim60$ 重量%の範囲にあることを特徴とする二軸配向積層フィルム。

【請求項2】

芳香族ポリエステル (a) がポリエチレンー 2, 6ーナフタレンジカルボキシレートである請求項 1 記載の二軸配向積層フィルム。

【請求項3】

ポリオレフィン(b)がシンジオタクチック構造を有するスチレン系重合体である請求項1記載の二軸配向積層フィルム。

【請求項4】

少なくとも一方の露出面を構成するフィルム層が、平均粒径 $0.01\sim1.0\mu$ mの不活性粒子を、該フィルム層を構成する熱可塑製樹脂組成物の重量を基準として、 $0.01\sim1.0\%$ 含有する請求項 1 記載の二軸配向積層フィルム。

【請求項5】

フィルムの幅方向の湿度膨張係数が $0.1 \times 10^{-6} \sim 13 \times 10^{-6}$ %/RH%の範囲にある請求項1記載の二軸配向積層フィルム。

【請求項6】

フィルムの幅方向の温度膨張係数が $-5 \times 10^{-6} \sim 15 \times 10^{-6}$ %/ \mathbb{C} の範囲にある請求項1記載の二軸配向積層フィルム。

【請求項7】

一方の露出表面の中心面平均粗さWR a Aが $1\sim1$ 0 n mであり、他方の露出表面の中心面平均粗さWR a BがWR a Aよりも大きくかつ $5\sim2$ 0 n mの範囲である請求項1記載の二軸配向積層フィルム。

【請求項8】

フィルム厚みが $2 \sim 10 \mu$ mの範囲にある請求項 1 記載の二軸配向積層フィルム。

【請求項9】

磁気記録媒体のベースフィルムとして用いる請求項1~8のいずれかに記載の二軸配向 積層フィルム。

【請求項10】

請求項1~8のいずれかに記載の二軸配向積層フィルムと、その片面に設けられた磁性層とからなることを特徴とする磁気記録媒体。

【書類名】明細書

【発明の名称】二軸配向積層フィルムおよび磁気記録媒体

【技術分野】

[0001]

本発明は、寸法安定性に優れたポリエステルフィルムに関し、さらに詳しくは、湿度変化に対する寸法安定性に優れた磁気記録媒体用、特にディジタルデータストレージテープ用に適した二軸配向積層フィルムおよびそれをベースフィルムとする磁気記録媒体に関する。

【背景技術】

[0002]

ポリエステルフィルムは優れた熱、機械特性を有することから磁気記録媒体用など広い分野で用いられている。磁気記録媒体、特にデータストレージ用磁気記録媒体においては、テープの高容量化、高密度化がかなり進み、それに伴ってベースフィルムへの特性要求も厳しいものとなっている。QIC、DLT、さらに高容量のスーパーDLT、LTOのごとき、リニアトラック方式を採用するデータストレージ用磁気記録媒体では、テープの高容量化を実現するために、トラックピッチを非常に狭くしており、そのためテープ幅方向の寸法変化が起こると、トラックずれを引き起こし、エラーが発生するという問題をかかえている。これらの寸法変化には、温湿度変化によるものと、高張力下で高温高湿の状態で繰り返し走行させたときに生じる幅方向の経時収縮によるものとがある。この寸法変化が大きいと、トラックずれを引き起こし、電磁変換時のエラーが発生する。なお、説明の便宜上、フィルムの製膜方向を、縦方向または長手方向と称し、、製膜方向に直交する面内方向を、横方向または幅方向と称することがある。

[0003]

このような寸法変化を解決するために、特開平5-212787号公報(特許文献1)には、縦方向のヤング率(EM)および横方向のヤング率(ET)がそれぞれ550kg/mm²以上および700kg/mm²以上であり、両ヤング率の比(ET/EM)が1.1~2.0であり、70℃相対湿度が65%に無荷重下で1時間保持したときの縦方向の収縮率が0.02%以下であり、縦方向の温度膨張率(α t)が10×10⁻⁶/℃以下であり、そして縦方向の湿度膨張係数(α h)が15×10⁻⁶/%RH以下である二軸配向ポリエチレン-2,6-ナフタレンジカルボキシレートフィルムが開示されている。また、国際公開第99/29488号(特許文献2)には、横方向の熱膨張係数 α t(×10⁻⁶/%RH)および縦方向に付重を負荷したとき該荷重に対する横方向の収縮率P(ppm/g)とを特定の範囲にした二軸配向ポリエステルフィルムが開示されている。さらにまた、国際公開第00/76749号(特許文献3)には、縦方向に加重を付加して放置したときの幅方向の寸法変化、横方向の熱膨張係数 α t(×10⁻⁶/℃)、横方向の湿度膨張係数 α h(×10⁻⁶/%RH)および縦方向に荷重を負荷したとき該荷重に対する横方向の収縮率P(α ppm/ α g)とを特定の範囲にした二軸配向ポリエステルフィルムが開示されている。

[0004]

しかしながら、これらの公報で提案されている方法は、延伸条件やその後の熱固定処理 条件を特定の範囲にすることで達成するものであり、例えば、縦方向に加重をかけたとき の幅方向の経時収縮は、ベースフィルムの縦方向ヤング率を大きくすることで改善するこ とができるが、他方ではポリマー特性と製膜性の点から、縦方向のヤング率を大きくすれ ばする程、横方向のヤング率の上限は小さくなり、結果として、温湿度変化による寸法変 化が大きくなってしまうなど、根本的な解決には至っていなかった。

[0005]

【特許文献1】特開平5-212787号公報

【特許文献2】国際公開第99/29488号パンフレット

【特許文献3】国際公開第00/76749号パンフレット

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0006]

本発明の目的は、寸法安定性、特に湿度変化に対する寸法安定性に優れた、磁気記録媒体、特にデジタルデータストレージなどのベースフィルムに適した二軸配向積層フィルムおよびそれを用いた磁気記録媒体の提供にある。

【課題を解決するための手段】

[0007]

本発明者らは上記従来技術に鑑み鋭意検討を重ねた結果、積層フィルムを構成する少なくとも一つのフィルム層を、ポリエステル樹脂にポリオレフィンを特定量共存させたフィルム層とすることで、力学的特性を維持しつつ、湿度変化に対する寸法変化を縮小できることを見出し、本発明の完成に至った。

[0008]

かくして本発明によれば、本発明の目的は、芳香族ポリエステル(a) $5\sim9$ 5 重量% とポリオレフィン(b) $5\sim9$ 5 重量%との熱可塑性樹脂組成物(c)からなるフィルム層Aと、その少なくとも片面に積層された芳香族ポリエステル(a)からなるフィルム層 Bとからなる積層フィルムであって、

フィルムの製膜方向および幅方向のヤング率がともに5GPa以上で、かつ両者の合計が高々22GPaであり、

熱可塑性樹脂組成物 (c) からなるフィルム層の厚みが、積層フィルムの厚みに対して、5~95%の範囲にあり、そして

ポリオレフィン(b)の占める割合が、積層フィルムの重量を基準として、2~60重量%の範囲にある二軸配向積層フィルムによって達成される。

[0009]

また、本発明によれば、本発明の好ましい二軸配向積層フィルムとして、芳香族ポリエステル(a)がポリエチレンー2,6ーナフタレンジカルボキシレートであること、ポリオレフィン(b)がシンジオタクチック構造を有するスチレン系重合体であること、少なくとも一方の露出面を構成するフィルム層が、平均粒径0.01~1.0 μ mの不活性粒子を、該フィルム層を構成する熱可塑製樹脂組成物の重量を基準として、0.01~1.0%含有すること、フィルムの幅方向の湿度膨張係数が0.1×10⁻⁶~13×10⁻⁶%/RH%の範囲にあること、フィルムの幅方向の温度膨張係数が-5×10⁻⁶~15×10⁻⁶%/Cの範囲にあること、一方の露出表面の中心面平均粗さWRaAが1~10nmであり、他方の露出表面の中心面平均粗さWRaAよりも大きくかつ5~20nmの範囲であること、フィルム厚みが2~10 μ mの範囲にあることおよび磁気記録媒体のベースフィルムとして用いることの少なくともいずれかひとつを具備する二軸配向積層フィルムも提供される。

[0010]

さらにまた、本発明によれば、本発明の二軸配向積層フィルムと、その片面に設けられた磁性層とからなる磁気記録媒体も提供される。

【発明の効果】

[0011]

本発明によれば、芳香族ポリエステル(a)とポリオレフィン(b)との熱可塑性樹脂組成物(c)からなるフィルム層と、その少なくとも片面に積層された芳香族ポリエステル(a)のフィルム層とからなる2軸配向積層フィルムであることから、従来のポリエステルフィルムに比べ、ヤング率などに基づく寸法安定性は維持しつつ、湿度変化に対する寸法変化を小さくすることができ、磁気記録媒体のベースフィルムに好適な二軸配向フィルムおよびそれからなる磁気記録媒体を提供することができ、その工業的価値は極めて高い。

【発明を実施するための最良の形態】

[0012]

以下、本発明を詳しく説明する。

本発明の二軸配向積層フィルムは、後述の芳香族ポリエステル(以下、芳香族ポリエス テル(a)と称することがある。)とポリオレフィン(以下、ポリオレフィン(b)と称 することがある。)との混合物である熱可塑製樹脂組成物(以下、熱可塑性樹脂組成物(c)と称することがある。)から形成されるフィルム層Aとその少なくとも片面に積層さ れた芳香族ポリエステル(a)からなるフィルム層とで構成される。芳香族ポリエステル (a)とポリオレフィン(b)の存在量は、フィルムを形成する熱可塑製樹脂組成物Aの 重量を基準として、芳香族ポリエステル(a)が5~95重量%、好ましくは7~93重 量%、さらに好ましくは10~90重量%、ポリオレフィン(b)が5~95重量%、好 ましくは7~93重量%、さらに好ましくは10~90重量%の範囲である。芳香族ポリ エステル(a)の存在量が上限を超えるか、ポリオレフィン(b)の存在量が下限を下回 ると、目的とする湿度変化に対する寸法安定性向上効果が乏しく、一方、芳香族ポリエス テル(a)の存在量が下限を下回るか、ポリオレフィン(b)の存在量が上限を越えると 、得られる二軸配向積層フィルムが力学的特性の乏しいものとなる。

[0013]

また、フィルム層Aの厚みは、二軸配向積層フィルムの厚みに対して、5~95%、好 ましくは7~93%、さらに好ましくは10~90%の範囲である。フィルム層Aの厚み が下限を下回ると、目的とする湿度変化に対する寸法安定性向上効果が乏しく、一方、フ ィルム層Aの厚みが上限を越えると、得られる二軸配向積層フィルムが力学的特性の乏し いものとなる。なお、フィルム層Bは、実質的に後述の芳香族ポリエステル(a)からな るフィルム層であればよく、本発明の目的を損なわない範囲で、他の熱可塑性樹脂、例え ばポリオレフィン(b)を含有していても良く、フィルム層Bの重量を基準として、好ま しくは90重量%以上、さらに好ましくは95重量%以上が芳香族ポリエステル(a)か らなる。

[0014]

さらにまた、ポリオレフィン(b)の存在量は、積層フィルムの重量を基準として、2 ~60重量%、好ましくは3~55重量%、さらに好ましくは5~50重量%の範囲であ る。ポリオレフィン(b)の存在量が下限を下回ると、目的とする湿度変化に対する寸法 安定性向上効果が乏しく、一方、ポリオレフィン(b)の存在量が上限を越えると、得ら れる二軸配向積層フィルムが力学的特性の乏しいものとなる。

[0015]

< 芳香族ポリエステル (a) >

本発明における芳香族ポリエステル(a)は、ジオールと芳香族ジカルボン酸との重縮 合によって得られるポリマーである。かかる芳香族ジカルボン酸として、例えばテレフタ ル酸、イソフタル酸、2,6ーナフタレンジカルボン酸、4,4'ージフェニルジカルボ ン酸が挙げられ、またジオールとして、例えばエチレングリコール、1,4-ブタンジオ ール、1,4-シクロヘキサンジメタノール、1,6-ヘキサンジオールが挙げられる。 これらの中でも、力学特性の観点から、ポリエチレンテレフタレートとポリエチレンー2 6 ーナフタレンジカルボキシレートが好ましく、特にポリエチレンー2,6 ーナフタレ ンジカルボキシレートが好ましい。

[0016]

本発明における芳香族ポリエステル(a)は、単独でも他のポリエステルとの共重合体 、 2 種以上のポリエステルとの混合体のいずれであってもかまわないが、力学特性の観点 からは、単独の方が好ましい。共重合体または混合体における他の成分は、繰返し構造単 位のモル数を基準として10モル%以下、さらに5モル%以下であることが好ましい。共 重合成分としては、ジエチレングリコール、ネオペンチルグリコール、ポリアルキレング リコール等のジオール成分、アジピン酸、セバシン酸、フタル酸、イソフタル酸、テレフ タル酸、5-ナトリウムスルホイソフタル酸等のジカルボン酸成分が挙げられる。

$[0\ 0\ 1\ 7]$

本発明におけるポリエステル樹脂の固有粘度は、 o ークロロフェノール中、35℃にお いて、0.40以上であることが好ましく、0.40~0.80であることがさらに好ま

しい。固有粘度が 0. 4 未満ではフィルム製膜時に切断が多発したり、成形加工後の製品の強度が不足することがある。一方固有粘度が 0. 8 を超える場合は重合時の生産性が低下する。

[0018]

本発明におけるポリエステル樹脂の融点は、200~300であることが好ましく、更には260~290であることが好ましい。融点が下限に満たないとポリエステルフィルムの耐熱性が不十分な場合がある。また融点が上限を超える場合はポリオレフィン(b)と混合が難しくなることがある。

[0019]

<ポリオレフィン(b)>

本発明におけるポリオレフィン(以下、ポリオレフィン(b)と称することがある。)としては、ポリー3ーメチルブテンー1、ポリー4ーメチルペンテンー1、ポリビニルー tーブタン、1,4ートランスーポリー2,3ージメチルブタジエン、ポリビニルシクロ ヘキサン、ポリスチレン、ポリメチルスチレン、ポリジメチルスチレン、ポリブチルスチレンなどが挙げられる。これらの中でも、耐熱性および力学特性の点から、シンジオタクチック構造を有するスチレン系重合体(以下、シンジオタクチックスチレン系重合体と称することがある。)が好ましい。

[0020]

本発明におけるシンジオタクチックスチレン系重合体は、立体化学構造がシンジオタクチック構造を有するポリスチレンであり、核磁気共鳴法(13C-NMR法)により測定されるタクティシティーが、ダイアッド(構成単位が2個)で75%以上、好ましくは85%以上、ペンタッド(構成単位が5個)で30%以上、好ましくは50%以上である。

[0021]

かかるシンジオタクチックスチレン系重合体としては、ポリスチレン、ポリ (アルキルスチレン) として、ポリ (メチルスチレン)、ポリ (エチルスチレン)、ポリ (プロピルスチレン)、ポリ (ブチルスチレン)、ポリ (フェニルスチレン)が挙げられ、これらのうち、ポリスチレン、ポリ (p-メチルスチレン)、ポリ (m-メチルスチレン)、ポリ (p-ターシャリーブチルスチレン)が好ましく例示される。

[0022]

本発明におけるシンジオタクチックスチレン系重合体は、単独であっても、2種以上を 併用するものであっても良い。

[0023]

また、本発明におけるシンジオタクチックスチレン系重合体は、重合平均分子量が10, 000以上、さらに50, 000以上であることが好ましい。重合平均分子量が下限に満たない場合、耐熱性や機械特性が不十分である。一方、重合平均分子量の上限は500, 000以下であることが好ましい。かかる上限を超える場合、製膜性に乏しくなる場合がある。

[0024]

本発明におけるポリオレフィン(b)の融点は、230 \mathbb{C} \mathbb{C} \mathbb{C} \mathbb{C} であることが好ましく、更には240 \mathbb{C} \mathbb{C} \mathbb{C} であることが好ましい。融点が下限に満たないと得られる二軸配向ポリエステルフィルムの耐熱性が不十分な場合がある。また融点が上限を超える場合は芳香族ポリエステルとの混合が難しくなることがある。

[0025]

<表面粗さと不活性粒子>

本発明の二軸配向積層フィルムは、一方の露出面の表面粗さWRaA(中心面平均粗さ)が $1\sim10$ nm、さらには $2\sim10$ nm、特に $2\sim8$ nmであることが好ましい。この表面粗さWRaが上限より大きいと、磁性層の表面が粗くなり、満足し得る電磁変換特性が得られなくなる。一方、この表面粗さWRaAが下限未満であると、表面が平坦になりすぎ、パスロールまたカレンダーでの滑りが悪くなり、シワが発生し、磁性層をうまく塗布できなくなったり、またうまくカレンダーをかけられなくなってしまう。また、他方の

露出面の表面粗さWRaB(中心面平均粗さ)は、前記WRaAよりも大きく、5~20 nm、さらには $6\sim15nm$ 、特に $8\sim12nm$ であることが好ましい。この表面粗さWRaBが上限より大きいと、走行面側表面の凹凸が磁性層側表面に転写したりして、磁性 層側の表面が粗くなり、満足し得る電磁変換特性が得られなくなる。一方、この表面粗さ WRaが下限未満であると、表面が平坦になりすぎ、パスロールまたカレンダーでの滑り が悪くなり、シワが発生し、磁性層をうまく塗布できなくなったり、またうまくカレンダ ーをかけられなくなってしまう。

[0026]

前記表面粗さWRaは、フィルム中に不活性粒子例えば、周期律表第IIA、第IIB 、第IVA、第IVBの元素を含有する無機粒子(例えば、カオリン、アルミナ、酸化チ タン、炭酸カルシウム、二酸化ケイ素など)、架橋シリコーン樹脂、架橋ポリスチレン、 架橋アクリル樹脂粒子等のごとき耐熱性の高いポリマーよりなる微粒子などを含有させる ことで、あるいは微細凹凸を形成する表面処理例えば易滑塗剤のコーティング処理によっ て調整することができる。

[0027]

不活性粒子を含有させる場合、不活性粒子の平均粒径は好ましくは 0.01~0.8μ m、さらに好ましくは0.02~0.6 μ mであり、特に好ましくは0.03~0.4 μ mである。また、不活性粒子の含有量は、平坦面側表面は、不活性粒子を含有させないか 、含有させても平坦面側表面を形成するフィルム層の重量に対して、高々0.5%、好ま しくは0.4%さらに好ましくは0.3%である。他方、粗面側表面は、該表面を形成す るフィルム層の重量に対して、好ましくは0.01~1.0重量%、さらに好ましくは0 . 03~0.8重量%、特に好ましくは0.05~0.6重量%不活性粒子を含有するこ とが好ましい。また、フィルム中に含有させる不活性微粒子は単成分系でも多成分系でも よいが、特に非磁性層側のポリマーには、テープの電磁変換特性とフィルムの巻取性の両 立から、2成分系あるいは、それ以上の多成分系の不活性微粒子を含有させることが好ま しい。フィルム表面のWRaの調整は、微粒子の平均粒径、添加量を上記の範囲から適宜 選択することで行うとよい。また、単層フィルムの場合、一方の表面と他方の表面の粗さ を容易に変えられないが、積層フィルムであると、一方の表面と他方の表面の粗さを容易 に変えられ、電磁変換特性とフィルムの走行性とを両立させやすい利点がある。

$[0\ 0\ 2\ 8]$

また、易滑塗剤のコーティング(以下、塗布層と称することがある。)をする場合は、 片面だけでなく両面に施しても良い。塗布層としてはそれ自体公知のもの、例えば特許文 献3(WO00/76749号パンフレット)で例示したものを好適に採用できる。

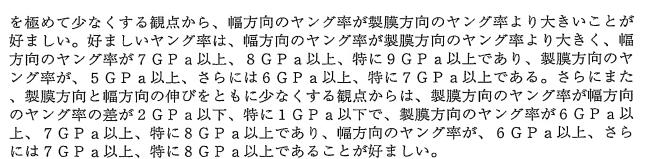
[0029]

<ヤング率>

本発明の二軸配向積層フィルムは、フィルムの製膜方向(以下、縦方向、長手方向また はMD方向と称することがある。)および幅方向(以下、横方向またはTD方向と称する ことがある。)のヤング率がともに5GPa以上であることが必要である。どちらか一方 でもヤング率が下限よりも小さいと、湿度変化による寸法変化が小さくても、磁気記録媒 体としたときに係る負荷に耐えられなかったり、温湿度変化で変形してしまう。また、製 膜方向と幅方向のヤング率の和は、高々22GPaである。製膜方向のヤング率と幅方向 のヤング率の和が、上限を超えると、フィルム製膜時、延伸倍率が過度に高くなり、フィ ルム破断が多発し、製品歩留りが著しく悪くなる。好ましい製膜方向と幅方向のヤング率 の和の上限は、20GPa以下、さらに18GPa以下である。

[0030]

ところで、リニアトラック方式の磁気テープ用として供する場合、製膜方向の伸びを少 なくする観点からは、製膜方向のヤング率が幅方向のヤング率より大きいことが好ましい 。好ましいヤング率は、製膜方向のヤング率が幅方向のヤング率より大きく、製膜方向の ヤング率が6GPa以上、7GPa以上、特に8GPa以上であり、幅方向のヤング率が 、5GPa以上、さらには6GPa以上、特に7GPa以上である。また、幅方向の伸び



[0031]

<湿度膨張係数>

本発明の二軸配向積層フィルムは、フィルムの幅方向の湿度膨張係数 α h が 0.1×1 $0^{-6} \sim 13 \times 10^{-6}$ /% R H の範囲にあることが好ましい。好ましい α h は、 $0.5 \times 10^{-6} \sim 10 \times 10^{-6}$ /% R H 、特に $1 \times 10^{-6} \sim 8 \times 10^{-6}$ /% R H の範囲である。 α h を下限よりも小さくするには、過度にポリオレフィン(b)を存在させたりすることになり、製膜性が低下し、一方上限を超えると、湿度変化によってフィルムが伸びてしまい、トラックずれなどを惹起することがある。このような α h は、測定方向のヤング率を延伸により向上させ、かつポリオレフィンを混在させることによって達成される

[0032]

<温度膨張係数>

本発明の二軸配向積層フィルムは、フィルムの幅方向の温度膨張係数 α t が -10×10^{-6} ~ $+15\times10^{-6}$ / \mathbb{C} の範囲にあることが好ましい。好ましい α t は、 -8×10^{-6} ~ $+10\times10^{-6}$ / \mathbb{C} 、特に -5×10^{-6} ~ $+5\times10^{-6}$ / \mathbb{C} の範囲である。 α t が、下限よりも小さいと収縮してしまい、-方上限を超えると、温度変化によってフィルムが伸びてしまい、トラックずれなどを惹起することがある。このような α t は、測定方向のヤング率を延伸により向上させ、かつポリオレフィンの存在量を前述の上限以下にすることによって達成される。

[0033]

<フィルム厚み>

本発明の二軸配向積層フィルムは、積層フィルム全体の厚みが、 $2\sim10~\mu$ m、さらに $3\sim7~\mu$ m、特に $4\sim6~\mu$ mであることが好ましい。この厚みが上限を超えると、テープ厚みが厚くなりすぎ、例えばカセットに入れるテープ長さが短くなったりして、十分な磁気記録容量が得られないことがある。一方、下限未満ではフィルム厚みが薄いが故に、フィルム製膜時にフィルム破断が多発したり、またフィルムの巻取性が不良となったりすることがある。

[0034]

<製膜方法>

本発明の二軸配向積層フィルムは、以下の方法にて製造するのが好ましい。

本発明の二軸配向フィルムは、優れた湿度変化に対する寸法安定性を付与する目的で、 芳香族ポリエステル (a) とポリオレフィン (b) との混合体である熱可塑性樹脂組成物 (c) からなるフィルム層Aを有し、フィルム層Aの片面に芳香族ポリエステル (a) からなるフィルム層Bを積層したものであり、ポリオレフィン (b) による優れた湿度変化に対する寸法安定性と芳香族ポリエステル (a) による優れた力学特性と製膜性とを、得られる二軸配向積層フィルムに付与することができる。

[0035]

本発明の二軸配向積層フィルムは、上述の芳香族ポリエステル (a) とポリオレフィン (b) との混合体である熱可塑性樹脂組成物 (c) と芳香族ポリエステル (a) とを原料 とし、これらの原料を、溶融状態で共押出し法によりダイ内で積層してからシート状に押出した後、テンター法、インフレーション法など公知の製膜方法を用いて製造することができる。例えば芳香族ポリエステル (a) とポリオレフィン (b) とを所定量混合した原

料Aと芳香族ポリエステル(a)のみからなる原料Bとを、乾燥後、300℃に加熱され た押出機に供給して、Tダイよりシート状に成形する方法が挙げられる。好ましくは芳香 族ポリエステルの融点($Tm:\mathbb{C}$)ないし(Tm+70) \mathbb{C} の温度で押出し、急冷固化し て未延伸フィルムとし、さらに該未延伸フィルムを一軸方向(縦方向または横方向)に(Tg-10) ~ (Tg+70) \mathbb{C} の温度(但し、Tg:ポリエステルのガラス転移温度) で所定の倍率に延伸し、次いで上記延伸方向と直角方向(一段目が縦方向の場合には二段 目は横方向となる)にTg~(Tg+70)℃の温度で所定の倍率に延伸し、さらに熱処 理する方法を用いて製造することができる。その際延伸倍率、延伸温度、熱処理条件等は 上記フィルムの特性から選択、決定される。面積延伸倍率は15~35倍、さらには20 ~30倍にするのが好ましい。熱固定温度は190~250℃の範囲内から、また処理時 間は1~60秒の範囲内から決めるとよい。

[0036]

かかる逐次二軸延伸法のほかに、同時二軸延伸法を用いることもできる。また逐次二軸 延伸法において縦方向、横方向の延伸回数は1回に限られるものではなく、縦ー横延伸を 数回の延伸処理により行うことができ、その回数に限定されるものではない。例えば、さ らに機械特性を上げたい場合には、熱固定処理前の上記二軸延伸フィルムについて、(T g+20) ~ (Tg+70) ℃の温度で熱処理し、さらにこの熱処理温度より10~40 ℃高い温度で縦方向または横方向に延伸し、続いてさらにこの延伸温度より20~50℃ 高い温度で横方向または縦方向に延伸し、縦方向の場合総合延伸倍率を3.0~7.0倍 、横方向の場合総合延伸倍率を3.0~7.0倍とすることが好ましい。

[0037]

また、塗布層を設ける場合、前記した積層未延伸フィルムまたは積層一軸延伸フィルム の片面または両面に所望の塗布液を塗布するのが好ましい。

[0038]

<磁気記録媒体>

本発明によれば、本発明の上記二軸配向積層フィルムをベースフィルムとし、その片面 上に磁性層を有する磁気記録媒体が同様に提供される。なお、磁性層を形成する面は、二 軸配向積層フィルムのより平坦な方の表面であることが好ましい。

[0039]

磁気記録媒体としては、上記本発明の二軸配向積層フィルムをベースフィルムとしてい れば特に限定されず、例えば、QICやDLTさらには高容量タイプであるS-DLTや LTO等のリニアトラック方式のデータストレージテープなどが挙げられる。なお、ベー スフィルムが温湿度変化による寸法変化が極めて小さいので、テープの高容量化を確保す るためにトラックピッチを狭くしてもトラックずれを引起こし難い高密度高容量に好適な 磁気記録媒体となる。

【実施例】

[0040]

以下、実施例に基いて本発明をさらに説明する。なお、本発明における種々の物性値お よび特性は、以下のようにして測定されたものであり、かつ定義される。

(1) ヤング率

フィルムを試料幅10mm、長さ15cmに切り、チャック間100mmにして引張速 度10mm/min、チャート速度500mm/minでインストロンタイプの万能引張 試験装にて引張り、得られる荷重-伸び曲線の立上り部の接線よりヤング率を計算する。 なお、測定方向が試料の長手方向であり、ヤング率は10回測定し、その平均値を用いた

[0041]

(2) 表面粗さ(WRa)

WYKO社製非接触式三次元粗さ計(NT-2000)を用いて測定倍率25倍、測定 面積 2 4 6. $6 \mu \text{ m} \times 187$. $5 \mu \text{ m} (0.0462 \text{ mm}^2)$ の条件にて、該粗さ計に内 蔵された表面解析ソフトにより、中心面平均粗さ(WRa)を次式にて求める。なお、測

定は、10回繰り返し、それらの平均値を用いた。

[0042]

【数1】

WRa =
$$\sum_{k=1}^{M} \sum_{j=1}^{N} |Z_{jk} - \overline{Z}| / (M \cdot N)$$

ここで

$$\overline{Z} = \sum_{k=1}^{M} \sum_{j=1}^{N} Z_{jk} / (M \cdot N)$$

ここで、Z j k は測定方向(2 4 6 . 6 μ m)、それと直行する方向(1 8 7 . 5 μ m)をそれぞれM分割、N分割したときの各方向の j 番目、 k 番目の位置における 3 次元粗 さチャート上の高さである。

[0043]

(3) 不活性粒子の平均粒径

島津製作所製CP-50型セントリフェグル パーティクル サイズ アナライザー(Centrifugal Particle Size Analyzer)を用いて測定する。得られる遠心沈降曲線をもとに算出する各粒子の粒径とその存在量との累積曲線から、50マスパーセント(mass percent)に相当する粒径を読み取り、この値を上記平均粒径とする。

[0044]

(4) 温度膨張係数 (αt)

フィルムサンプルを幅方向が測定方向となるように長さ $15\,\mathrm{mm}$ 、幅 $5\,\mathrm{mm}$ に切り出し、真空理工製TMA3000にセットし、窒素雰囲気下($0\%\mathrm{RH}$)、 $60\%\mathrm{C}$ で $30分前処理し、その後室温まで降温させる。その後<math>25\%\mathrm{c}$ から $70\%\mathrm{c}$ まで $2\%\mathrm{c}$ minで昇温し、各温度でのサンプル長を測定し、次式より温度膨張係数(α t)を算出する。なお、測定方向が試料の長手方向であり、 $10\mathrm{e}$ 測定し、その平均値を用いた。

[0045]

【数2】

 $\alpha t = \{(L_{60} - L_{40}) / (L_{40} \times \Delta T)\} + 0.5 \times 10^{-6}$

ここで、L₄₀:40℃のときのサンプル長 (mm)

L 6 0 : 6 0 ℃のときのサンプル長 (mm)

 $\triangle T$: 20 (= 60 - 40) °C

0. 5×10⁻⁶ : 石英ガラスの温度膨張係数である。

[0046]

(5) 湿度膨張係数 (α h)

フィルムサンプルを幅方向が測定方向となるように長さ $15\,\mathrm{mm}$ 、幅 $5\,\mathrm{mm}$ に切り出し、真空理工製 $7\,\mathrm{mag}$ $0\,\mathrm{mag}$ $0\,\mathrm{m$

[0047]

【数3】

 $\alpha h = (L_{70} - L_{30}) / (L_{30} \times \triangle H)$

ここで、L₃₀:30%RHのときのサンプル長(mm)

 $L_{70}:70%RH$ のときのサンプル長 (mm)

 $\triangle H : 40 (= 70 - 30) \% R H \overline{c}$

[0048]

(6)融点

芳香族ポリエステル (a) またはポリオレフィン (b) $10 \, \mathrm{mg} \, \mathrm{e}$ 、測定用のアルミニウム製パンに封入し、TAinstruments社製示差熱量計DSC2920を用いて25℃から300℃まで20℃/minの昇温速度で測定し、それぞれの融点(芳香族ポリエステル (a) の融点:Tma、ポリオレフィン (b) の融点:Tmb) を求めた。

[0049]

(7) トラックずれ

ヒューレットパッカード社製、LTO1のドライブを用いて、10 \mathbb{C} 、10 \mathbb{K} R H の温湿度下で記録した後 30 \mathbb{C} 、80 \mathbb{K} R H の温湿度下で再生し、温湿度変化による磁気テープの磁気ヘッドに対するトラックずれ幅を測定した。

これらのずれ幅の絶対値が少ないほど良好であることを示す。

[0050]

(8) 製膜性

製膜時の状況を観察し、以下の基準でランク分けする。

- ◎:製膜する上で切断などの問題がない。
- ○:製膜可能である条件が狭く限定されるが、長尺のロールの採取は可能。
- ×:連続製膜性に劣り、極短時間でしか製膜ができない。

[0051]

[比較例1]

ナフタレンー 2,6 ージカルボン酸ジメチルおよびエチレングリコールを酢酸マンガンの存在下、常法によりエステル交換反応を行った後、トリエチルフォスフォノアセテートを添加した。次いで三酸化アンチモンを添加して、常法により重縮合させてポリエチレンー 2,6 ーナフタレンジカルボキシレート樹脂(固有粘度(オルソクロロフェノール、35℃)0.62)を得た。本樹脂中の各元素の濃度を原子吸光法によって測定した結果、Mn=50ppm、Sb=300ppm、P=50ppmであった。なお、ポリエチレンー 2,6 ーナフタレンジカルボキシレート中には、重合段階で、樹脂組成物の重量を基準として、あらかじめ平均粒径0.5 μ mのシリコーン粒子を0.02 重量%、平均粒径0.1 μ mのシリカ粒子を0.3 重量%添加しておいた。

[0052]

得られたポリエチレンー2,6ーナフタレンジカルボキシレート樹脂(固有粘度 0.62)を180℃で6時間乾燥後、300℃に加熱された押出機に供給し、T型押出ダイを用いて押出し、表面仕上げ 0.3 S、表面温度 60℃に保持したキャスティングドラム上で急冷固化せしめて、未延伸フイルムを得た。この未延伸フイルムを 75℃にて予熱し、さらに低速、高速のロール間で 14 mm上方より 830℃の表面温度の赤外線ヒーターにて加熱してフィルムの製膜方向に 5.1 倍に延伸し、急冷し、続いてステンターに供給し、125℃にて横方向に 4.8 倍延伸した。さらに引き続いて 240℃で 10 秒間熱固定した後、120℃にて横方向に 1.0% 弛緩処理をし、厚み 4.5 μ mの二軸配向フィルムを得た。 得られたフィルムのヤング率は縦方向 8 G P a 、横方向 6.5 G P a であった。

[0053]

一方、下記に示す組成物をボールミルに入れ、16時間混練、分散した後、イソシアネート化合物(バイエル社製のデスモジュールL)5重量部を加え、1時間高速剪断分散して磁性塗料とした。

磁性塗料の組成:

針状Fe 粒子

100重量部

塩化ビニル―酢酸ビニル共重合体

15重量部

(積水化学製エスレック 7 A) 熱可塑性ポリウレタン樹脂

5 重量部

酸化クロム

5 重量部

カーボンブラック5 重量部レシチン2 重量部脂肪酸エステル1 重量部トルエン5 0 重量部メチルエチルケトン5 0 重量部シクロヘキサノン5 0 重量部

[0054]

この磁性塗料を上述のポリエチレンー 2,6ーナフタレンジカルボキシレートフィルムの片面に塗布厚さ 0.5 μ mとなるように塗布し、次いで 2,5 0 0 ガウスの直流磁場中で配向処理を行い、1 0 0 $\mathbb C$ で加熱乾燥後、スーパーカレンダー処理(線圧 2,0 0 0 N $\mathbb C$ m、温度 8 0 $\mathbb C$)を行い、巻き取った。この巻き取ったロールを 5 5 $\mathbb C$ のオーブン中に 3 日間放置した。

[0055]

バックコート層塗料の組成:

カーボンブラック100重量部熱可塑性ポリウレタン樹脂60重量部イソシアネート化合物18重量部

(日本ポリウレタン工業社製コロネートL)

シリコーンオイル0.5重量部メチルエチルケトン250重量部トルエン50重量部

得られた二軸配向フィルムおよびテープの特性を表1に示す。

[0056]

「実施例1]

ナフタレンー 2, 6 ージカルボン酸ジメチルおよびエチレングリコールを酢酸マンガンの存在下、常法によりエステル交換反応を行った後、トリエチルフォスフォノアセテートを添加した。次いで三酸化アンチモンを添加して、常法により重縮合させてポリエチレンー 2, 6 ーナフタレンジカルボキシレート樹脂(a)を得た。本樹脂(a)中の各元素の濃度を原子吸光法によって測定した結果、Mn=50ppm、Sb=300ppm、P=50ppmであった。

[0057]

得られた樹脂 a (固有粘度(オルソクロロフェノール、35 $\mathbb C$) 0.62) 90 重量% とシンジオタクチックポリスチレン(b)(出光石油化学株式会社製、グレード:130 $\mathbb C$ $\mathbb C$

[0058]

この未延伸フイルムを、延伸倍率を変更した以外は、比較例1と同様な操作を繰り返して、二軸配向積層フィルムを得た。 得られたフィルムのヤング率は縦方向8GPa、横方向6.5GPaであった。なお、積層フィルム中のフィルム層Aとフィルム層Bの厚み

は、吐出量によって調整し、フィルム層Αが4μm、フィルム層Βが2μmであった。

[0059]

得られた二軸配向積層フィルムに、比較例 1 と同様な操作を繰り返して、磁気テープを 得た。

なお、磁性塗料は、二軸配向積層フィルムのフィルム層Bの表面に、バックコート層塗料は、二軸配向積層フィルムのフィルム層Aの表面に形成した。

得られた二軸配向積層フィルムおよびテープの特性を表1に示す。

[0060]

[実施例2]

熱可塑性樹脂組成物 (c1) の代わりに、シンジオタクチックポリスチレン (出光石油化学株式会社製、グレード;130ZC) の含有量を60重量%から10重量%に変更した熱可塑性樹脂組成物 (c2) を用い、延伸倍率を変更した以外は実施例1と同様な操作を繰り返した。

得られた二軸配向積層フィルムおよび磁気テープの特性を表1に示す。

[0061]

[実施例3~5]

熱可塑性樹脂組成物 (c1) の代わりに、シンジオタクチックポリスチレン (出光石油化学株式会社製、グレード;130ZC) の含有量を60重量%から30重量%に変更した熱可塑性樹脂組成物 (c3) を用い、延伸倍率を変更した以外は実施例1と同様な操作を繰り返した。

得られた二軸配向積層フィルムおよび磁気テープの特性を表1に示す。

[0062]

[比較例2]

樹脂Aのかわりに、熱可塑性樹脂組成物(c1)のシンジオタクチックポリスチレン(出光石油化学株式会社製、グレード;130ZC)の含有量を10重量%から70重量%に変更した熱可塑性樹脂組成物(c4)を用いた以外は比較例1と同様な操作を繰り返した。

得られた二軸配向フィルムおよび磁気テープの特性を表1に示す。

[0063]

【表1】

	単位	実施例	実施例	実施例	実施例	実施例	比較例	比較例
		1	2	3	4	5	1	2
層構成		積層	積層	積層	積層	積層	単層	単層
フィルム厚み								•
A層	[µm]	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	6.0	6.0
B層	[µm]	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0		
ポリオレフィンの占める割合								
A層	%	75	10	30	30	30	0	70
B層	%	0	0	0	0	0	-	_
積層フィルム	%	50	6.7	20	20	20	0	70
ヤング率								
製膜方向	GPa	8.0	8.0	8.0	8.0	5.5	8.0	8.0
幅方向	GPa	6.5	6.5	6.5	8.0	12	6.5	6.5
合計		14.5	14.5	14.5	16.0	17.5	14.5	14.5
表面粗さWRa								
A層側	nm	3.5	3.5	3.5	3.5	3.5	6.0	6.0
B層側	nm	7.0	7.0	7.0	7.0	7.0	6.0	6.0
温度膨張係数	ppm/°C	7	7	7	-2	-8	7	7
湿度膨張係数	ppm/%RH	12	12	12	9	6	12	12
トラックずれ	ppm	548	888	783	428	140	940	391
製膜性		0	0	0	0	0	0	×

【書類名】要約書

【要約】

【課題】 湿度変化に対する寸法安定性に優れたデジタルデータストレージなどの磁気記録媒体のベースフィルムに適した二軸配向積層フィルムおよびそれを用いた磁気記録媒体の提供。

【解決手段】 芳香族ポリエステル (a) 5~95重量%とポリオレフィン (b) 5~95重量%との熱可塑性樹脂組成物 (c) からなるフィルム層Aと、その少なくとも片面に積層された芳香族ポリエステル (a) からなるフィルム層Bとからなる積層フィルムであって、

フィルムの製膜方向および幅方向のヤング率がともに 5 G P a 以上で、かつ両者の合計が高々 2 2 G P a であり、熱可塑性樹脂組成物(c)からなるフィルム層の厚みが、積層フィルムの厚みに対して、 $5\sim9$ 5%、ポリオレフィン(b)の含有量が、積層フィルムの重量に対して、 $2\sim6$ 0 重量%の二軸配向積層フィルム。

【選択図】 なし

特願2004-146245

出願人履歴情報

識別番号

[301020226]

1. 変更年月日 [変更理由] 2001年 3月19日

新規登録

住 所 氏 名 東京都千代田区内幸町二丁目1番1号

帝人デュポンフィルム株式会社